# HOLLOW-FIBER BLOOD-PURIFYING MEMBRANE AND PROCESS FOR PRODUCING THE SAME

Patent number:

JP3212313B2

**Publication date:** 

2001-09-25

Inventor:
Applicant:
Classification:

B01D69/08; B01D71/16

- international: - european:

B01D69/02; B01D69/08; B01D71/16

Application number: JP19950522265T 19950302

Priority number(s): JP19940062144 19940308; JP19940062145 19940308;

WO1995JP00339 19950302

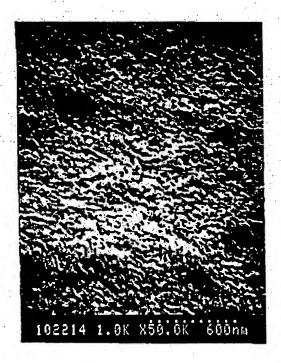
Also published as:

Report a data error here

Abstract not available for JP3212313B2 Abstract of corresponding document: **EP0697242** 

A hollow-fiber blood-purifying membrane comprising substantially cellulose acetate, wherein cellulose acetate polymer particles distribute substantially nondirectionally on the inner surface of the hollow fiber and the inner and outer surfaces of the fiber have each a densified layer with a thickness of 30-1,000 nm, the membrane wall part between two such layers having a substantially homogeneous porous structure, and which has an in vitro ultrafiltration rate (UFR) of 10-50 ml/m<2>.mmHg.hr, an in vivo UFR to in vitro UFR ratio of 0.3 or above, a plasma albumin permeation inhibition ratio of 90 % or above, and an in vivo beta 2-microglobulin (beta 2-MG) sieving factor of 0.4 or above. <MATH>

Fig.1



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 特 許 公 報 (B 2)

(11)特許番号 特許第3212313号

(P3212313)

(45)発行日 平成13年9月25日(2001.9.25)

(24)登録日 平成13年7月19日(2001.7.19)

(51) Int.Cl.7

識別記号

FΙ

B01D 71/16

69/08

B 0 1 D 71/16 69/08

請求項の数13(全 10 頁)

| (21)出願番号     | <b>特顧平7-522265</b>    | (73)特許権者 | 999999999          |
|--------------|-----------------------|----------|--------------------|
|              |                       |          | 帝人株式会社             |
| (86) (22)出顧日 | 平成7年3月2日(1995.3.2)    |          | 大阪府大阪市中央区南本町1丁目6番7 |
|              |                       |          | 号                  |
| (86)国際出願番号   | PCT/JP95/00339        | (72)発明者  | 江見 慎悟              |
| (87)国際公開番号   | WO95/24262            |          | 山口県岩国市日の出町2番1号 帝人株 |
| (87)国際公開日    | 平成7年9月14日(1995.9.14)  |          | 式会社医療岩国製造所内        |
| 審查請求日        | 平成10年6月12日(1998.6.12) | (72)発明者  | 曽我 宏治              |
| (31)優先権主張番号  | 特願平6-62144            |          | 山口県岩国市日の出町2番1号 帝人株 |
| (32)優先日      | 平成6年3月8日(1994.3.8)    |          | 式会社医療岩国製造所内        |
| (33)優先権主張国   | · 日本(JP)              | (72)発明者  | 福原、哈               |
| (31)優先権主張番号  | <b>特願平6-62145</b>     |          | 山口県岩国市日の出町2番1号 帝人株 |
| (32) 優先日     | 平成6年3月8日(1994.3.8)    |          | 式会社医療岩国製造所内        |
| (33)優先權主張国   | 日本 (JP)               | (74)代理人  | 99999999           |
|              |                       |          | 弁理士 石田 敬 (外3名)     |
|              |                       |          |                    |
| •            |                       | 審査官      | 中野一孝一              |
|              |                       |          | 最終頁に続く             |

### (54) 【発明の名称】 中空糸状血液浄化製およびその製造方法

### (57)【特許請求の範囲】

【請求項1】実質上セルロースアセテートからなる中空 糸状膜であり、前記中空糸の内表面におけるセルロースアセテートのポリマ一粒子の分布が実質上無方向性であり、前記中空糸の内表面および外表面の両方にそれぞれ $30\sim1000$ nmの厚さの緻密層を有し、両緻密層の間の膜壁部が実質上均質なポーラス構造を有しており、in-vitroでの限外濾過係数(UFR)が $10\sim50$ ml/m²・mmHg・Hrであり、(in-vivoのUFR)/(in-vitroのUFR)なる比の値が0.3以上であり、血漿アルブミンの透過阻止率が90%以上であり、かつ、in-vivoでの $\beta_2$ ーミクログロブリン( $\beta_2$ -MG)のふるい係数が0.4以上であることを特徴とする中空糸状血液浄化膜。

【請求項2】前記中空糸の内表面が実質上フラットである、請求項1記載の膜。

【請求項3】前記in-vitroでの限外濾過係数 (UFR) が 15~35ml/m<sup>2</sup>・mmHg・Hrである、請求項1または2に記載の膜。

【請求項4】前記 (in-vivoのUFR) / (in-vitroのUFR) の比の値が0.35以上である、請求項1~3のいずれかに記載の膜。

【請求項5】前記血漿アルブミンの透過阻止率が93%以上である、請求項1~4のいずれかに記載の膜。

【請求項6】前記セルロースアセテートの酢化度が50~58%であり、かつその重合度が160~400である、請求項1~5のいずれかに記載の膜。

【請求項7】セルロースアセテート重合体100重量部に対し、セルロースアセテート重合体に対して熱可塑化作用を有し、溶解パラメーターが10未満である水溶性多価アルコールの少なくとも1種(X重量部)と、溶解パラ

メーターが14を超える、少なくとも一残基がグリセリンからなる水溶性ポリエーテルの少なくとも1種(Y重量部)と、および溶解パラメーターが10~14の範囲にある水溶性多価アルコールの少なくとも1種(Z重量部)とを、それぞれ下記式(i)~(iii)

$$120 \le X + Y + Z \le 250$$
 ... (i)

の範囲で含む混合物を、中空糸状に溶融紡糸し、次いで得られた中空糸を加温された水性媒体により抽出処理し、さらに水溶性でかつ無害であり、溶解パラメーターが14を越える、少なくとも一残基がグリセリンからなるポリエーテルもしくは多価アルコールの少なくとも1種を付着させることを特徴とする中空糸状血液浄化膜の製造方法。

【請求項8】セルロースアセテート重合体100重量部に対する添加剤の各成分の量X, YおよびZ(重量部)が、下記式 (i-1)  $\sim$  (iii-1) の範囲にある請求項7記載の方法。

$$160 \le X + Y + Z \le 240$$
 ...  $(i-1)$ 

$$10 \le Y \le 80$$
 ... (ii-1)

$$3 \le Z \le 35 \qquad \qquad \cdots \quad (iii-1)$$

【請求項9】前記溶解パラメーターが10~14の範囲にある水溶性多価アルコールが炭素数4~6の脂肪族グリコールである、請求項7記載の方法。

【請求項10】前記溶解パラメーターが10未満の水溶性 多価アルコールが分子量200以上の水溶性多価アルコー ルである、請求項7記載の方法。

【請求項11】前記水溶性ポリエーテルが、下記式

$$CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^1 - O)$$
 H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^2 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CH_2 - CHR^3 - O$  H

 $CH_2 - O \leftarrow CHR^3 -$ 

で表されるポリエーテル、重合度が2~20のグリセリン の重合体であるポリエーテルまたはそれらの混合物であ る、請求項7記載の方法。

【請求項12】前記加温された水性媒体が70~88℃の温水である、請求項7記載の方法。

【請求項13】前記セルロースアセテートの酢化度が50~58%であり、かつその重合度が160~400である請求項7の製造方法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### 技術分野

本発明は、中空糸状血液浄化膜、特に特定の内外表面状態および割断面状態を有し、特定の選択透過性を有す

る高性能のセルロースアセテート中空糸からなる血液浄化膜に関する。さらに詳しくは、本発明は、 $\beta_2$ ーマイクログロブリン( $\beta_2$ ーMG)のような分子量が1万 $\sim 2$ 万の中高分子量タン白の除去性能に優れ、かつ血漿アルブミンの透過阻止率に優れ、in-vivo Ein-vitroでの限外濾過係数 (UFR) の値の違いが小さく、性能の経時的な変化が少なく、さらには生体適合性にも優れた、高重合度を有するセルロースアセテート重合体から構成された中空糸からなる血液浄化膜を提供する。本発明は、また、そのような血液浄化膜の製造方法を提供する。背景技術

選択透過性の中空糸は、血液透析において従来より実用的に使用されてきている。血液透析に用いられる血液 浄化器は、筺体の中に透析膜、例えば、中空糸状の膜を並列して多数本収納し、その中空内部に患者の血液を流し、外部、すなわち、中空糸間に透析液を流して、中空糸状膜を介して透析によって、血液中の老廃物を除去し、電解質濃度を是正するとともに、中空糸内外に圧力差を与えて限外濾過によって血液中の余剰水分を除去するものである。

血液処理用の中空糸は、目的に応じ、特定の物質を選択的に透過し得るものでなければならない。その性能は、中空糸の素材やポロシティ(細孔の大きさ、数など)、膜厚などによって決定される。

血液浄化器用の中空糸の素材としては、セルロースや セルロースアセテートが一般によく用いられる。特に、 セルロースアセテートは、可塑化溶融紡糸や湿式紡糸な どの通常用いられる紡糸方法によって比較的容易に製造 でき、得られた中空糸を血液透析治療に用いた際に、例 えばセルロースの中空糸の場合に比較して、補体活性を ある程度抑制し得る等の利点を有する。

しかしながら、従来のセルロースアセテートからなる 血液浄化膜は、透析前は  $\beta_2$  - MGの除去が可能な程孔径 が大きい膜でも、透析操作中にタン白などの吸着等によ る目詰りが生じて、限外濾過係数が大巾に減少する等の 経時的な劣化が認められたり、また膜が緻密すぎて  $\beta_2$ - MGのような中高分子量タン白の除去性能が低いもので あった。

一方、セルロースアセテートの溶融紡糸による中空繊維については、特開昭54-42420号公報に、セルロースエステルにポリエチレングリコールおよびグリセリンの均一混合物を加えて中空繊維を製造した後、混合物を抽出処理することにより透析用膜を得る方法が記載されている。しかし、この方法で得られた膜は、物質透過性が低分子量物質に限られ、また緻密性の膜となっており、本発明の製造方法で得られた膜とは大きく異なる。

また、特公平3-62447号公報には、本発明者らの一部により、セルロースエステルに、水溶性多価アルコールとセルロースエステルに対し実質的な可塑化作用がなく、かつ、多価アルコールに相溶性を呈する、一残基が

グリセリンからなるポリエーテルの群から選ばれる添加 剤とをある割合で混合した組成物を中空繊維化し、この 添加剤を抽出除去する方法が提案されている。そこで は、セルロースアセテートを溶融紡糸する際にミクロ相 分離を形成させる製法、つまり、特定の水溶性多価アルコールと一残基がグリセリンからなるポリエーテル群の 組み合わせによる膜の製造方法が示されている。これ は、従来の溶融紡糸によるセルロースアセテート系中空 繊維の多孔性構造体の製造方法に比べ、かなり改良されたものではあった。

#### 発明の開示

本発明者らは、従来のセルロースアセテートを用いた 血液浄化膜にはみられない、経時的劣化が少なく、β<sub>2</sub> -MGのような中高分子量タン白等の除去性能に優れ、さ らに血液適合性に優れたセルロースアセテート系中空糸 状血液浄化膜を提供すべく鋭意研究を行なった。

本発明者らは、中空部の内表面が実質上フラットであり、かつ、内表面におけるセルロースアセテートのポリマー粒子の並び方が実質上無方向であり、さらに中空糸の割断面において膜最内部および最外部にそれぞれ厚さが30~1000nmの範囲の薄い緻密層を有し、膜内部から膜外部にわたり実質上均質なポーラス構造を有しているセルロースアセテート中空糸膜が、所望の特性を有する血液浄化膜となりうることを見出し、本発明に到達した。

すなわち、本発明は、実質上セルロースアセテートからなる中空糸状膜であり、前記中空糸の内表面におけるセルロースアセテートのポリマー粒子の分布が実質上無方向性であり、前記中空糸の内表面および外表面の両方にそれぞれ30~1000nmの厚さの緻密層を有し、両緻密層の間の膜壁部が実質上均質なポーラス構造を有しており、in-vitroでの限外濾過係数 (UFR) が10~50 $\text{ml/m}^2$ ・ $\text{mmHg} \cdot \text{Hr}$ であり、(in-vivoのUFR)/(in-vitroのUFR)なる比の値が0.3以上であり、血漿アルブミンの透過阻止率が90%以上であり、かつ、in-vivoでの $\beta_2$ ーミクログロブリン( $\beta_2$ -MG)のふるい係数が0.4以上であることを特徴とする中空糸状血液浄化膜を提供する。

かかる本発明には、前記中空糸の内表面が実質上フラットである中空糸状血液浄化膜、前記in-vitroのUFRが15~35ml/m²・mmHg・Hrである中空糸状血液浄化膜、さらには前記血漿アルブミンの透過阻止率が93%以上である中空糸状血液浄化膜が含まれる。かかる本発明には、さらに、セルロースアセテートの錯化度が50~58%であり、かつ、セルロースアセテートの重合度が160~400である中空糸状血液浄化膜が含まれる。

#### 図面の簡単な説明

図1は、本発明の血液浄化膜に有用な中空糸における 内表面の高分解能走査型電子顕微鏡 (SEM) 写真 (5万倍)の例示である。

図2は、本発明の血液浄化膜に有用な中空糸の割断面

の最内層部の高分解能SEM写真(5万倍)の例示であって、左端に内表面の緻密層が見られる。

図3は、本発明の血液浄化膜に有用な中空糸の割断面の壁膜中間部の高分解能SEM写真 (5万倍)の例示である

図4は、本発明の血液浄化膜に有用な中空糸の割断面の最外層部の高分解能SEM写真(5万倍)の例示であって、右端に外表面の緻密層が見られる。

図5は、本発明の血液浄化膜に有用な中空糸の割断面の壁膜中間部の高分解能SEM写真(10万倍)の例示である。

図6は、比較例1における中空糸の内表面の高分解能 SEM写真(5万倍)の例示である。

図7は、比較例1における中空糸の割断面の壁膜中間 部の高分解能SEM写真(5万倍)の例示である。

図8は、比較例2における中空糸の割断面の壁膜中間 部の高分解能SEM写真(5万倍)の例示である。 発明を実施するための最良の形態

本発明に用いられるセルロースアセテート中空糸は、実質上セルロースアセテート重合体を主たる構成成分とするものである。セルロースアセテート重合体としては、セルロースの一のH基がある割合でアセチル化されたものをいい、具体的にはセルロースジアセテートおよびセルローストリアセテートが好ましい。なかでも、酢化度が50~58%、さらには52~57%、さらには53~56%の範囲にあるセルロースアセテートが特に好ましい。酢化度が50%以下では、大きな細孔半径の孔を多数得るのが難しい場合がある。酢化度が58%を越えると、血液処理時に血中のタン白等の吸着等による目詰りが生じ易くなる場合がある。ここで、酢化度とは、試料(ポリマー)中に占める結合酢酸の量(重量%)をいい、平均酢化度を意味する。

なお、本発明において、内表面および外表面の緻密層の厚さは好ましくは30~100nmであり、in-vitroのUFRは好ましくは15~35 $\mathrm{ml/m^2}$ ・ $\mathrm{mmHg}$ ・ $\mathrm{Hr}$ であり、(in-vivoのUFR)/(in/vitroのUFR)の値は好ましくは0.35以上、さらに好ましくは0.40以上であり、血漿アルブミンの透過阻止率は好ましくは93%以上であり、またin-vivoでの $\beta_2$ -MGのふるい係数は好ましくは0.45以上であ

本発明に用いられるセルロースアセテート重合体は、 平均重合度が160~400、特に200~300であるのが好ましい。ここで、平均重合度は、重合体の重量平均分子量を その重合体の繰り返し単位の分子量で割った値を意味す る。重量平均分子量の測定法としては、例えば、ゲル透 過クロマトグラフィー、粘度測定、沈降平衡の測定、光 散乱法等が挙げられる。

平均重合度が200未満では、製糸時、特に溶融紡糸による製糸時に、ドープのポリマー濃度を低くしにくく、 β<sub>2</sub> - MGの除去可能な適正な細孔半径を有する膜を得る のが困難であり、また細孔の保持強度が低くなる。逆に、400を越える場合、重合体自体の製造が困難であり、また溶融紡糸するに際して高温が必要となり、セルロースアセテートの分解が生じ易くなる。

さらに、中空糸の内径は、 $100\sim300\,\mu$  mであるのが好ましく、 $150\sim250\,\mu$  mであるのがさらに好ましい。 膜厚は、湿潤状態で $20\,\mu$  m以下、特に $10\sim16\,\mu$  mであるのが好ましい。

また、セルロースアセテート中空糸は外周部において 長手方向に延長されたフィンを有するものであってもよ く、この場合フィンの高さHと巾Wの比H/Wは0.5以上で あるのが好ましい。この比H/Wが0.5未満である場合に は、血液浄化器内に収納した場合の中空糸どうしの密着 を防止する効果が得にくく、好ましくない。さらに好ま しくは、比H/Wは0.8以上である。ここで、フィンの巾W とは、フィンの高さHの1/2の位置における巾(μm) を意味する。

さらに、中空糸のフィンの数xは少なくとも1であるのがよいけれども、11以上になるとフィン根元部による有効膜面積の減少が顕著になり、血液浄化器における物質透析性能、水透過性能が著しく低下し、実質的でない。従って、xは一般に1~10であるのが好ましく、2~8であるのがさらに好ましく、特に有効な範囲は3~7である。

フィンの高さHは、 $5\sim100\,\mu$  m、特に $9\sim60\,\mu$  mであるのが好ましい。また、フィン高さH( $\mu$  m)と膜厚h( $\mu$  m)の比H/hは、 $0.5\sim3$ 、特に $1\sim2$  であるのが好ましい。さらに、フィンの平均高さH( $\mu$  m)とフィンを除外した中空糸の平均外径d( $\mu$  m)の比H/dは、好ましくは $0.01\sim1$ 、さらに好ましくは $0.02\sim0.5$ 、特に好ましくは $0.03\sim0.2$ の範囲である。

また、フィンの根元の巾はフィンの上部に比して狭いのが望ましいが、通常は紡糸原液が口金から吐出された後で、原液の表面張力により根元部分が広くなりやすい。かかる根元の巾は、 $15\sim50\,\mu$  m、好ましくは $20\sim40\,\mu$  mであるのが適当である。

このような範囲にあるフィン付中空糸は、真円性が良

好であり、中空糸内での血液凝固や残血が生じにくい点 でも好ましい。

また、用いられる中空糸としては、再湿伸長率が3%以下であるものが好ましい。再湿伸長率が3%を超える場合には、実質上乾燥状態で血液浄化器に収納した後に生理食塩水等を充填して湿潤状態にした際の中空糸の伸びが大きすぎて、中空糸どうしの局所的な密着が増し、中空糸の折れ曲りなどが発生することがあるので好ましくない。さらに好ましくは、再湿伸長率は2.5%以下である。また、再湿伸長率の下限は、特に限定されるものではない。

なお、再湿伸長率 $\alpha$ は、実質上乾燥状態にある中空糸を約0. 1g/deの荷重下で測定した長さLと中空糸を水で湿潤状態にして約0. 01g/deの荷重下で測定した場合の長さ $L_1$ を測定し、 $\alpha = \{(L_1-L)/L\} \times 100$ なる計算式により得られるものである。ここで、実質上の乾燥状態とは、中空糸をグリセリン水溶液に浸漬した後乾燥することにより得られる、グリセリン含有率が30 $\sim$ 60%であり、水含有率が0.5 $\sim$ 9%である状態を意味する。

さらに、本発明に用いられる中空糸は、実質上曲げ剛性が200mg/200本以上の範囲にあるものが好ましく、また湿潤時において中空糸内を加圧した場合の耐圧性として、破裂圧力が4kg/cm²以上であるのが好ましい。かかる範囲にあるものは、血液浄化器製造時における中空糸の取扱いが容易であり、血液浄化器内での各中空糸の長さが均一になりやすく、また血液浄化器の使用時における加圧走査による中空糸の破損が生じにくいという利点を与える。

本発明の中空糸状血液浄化膜は、 $\beta_2$ ーMGのような中高分子量タン白の除去性能に優れているだけでなく、ウレアのような低分子の除去性能も良好である。ウレアについての総括物質移動係数は、0.040cm/分以上、好ましくは0.042cm/分以上、さらに好ましくは0.047cm/分以上である。ここで、総括物質移動係数( $K_0$ )は、下記式により導かれる値であり、血液浄化器内における溶質の通り易さを表すパラメーターである。

$$K_0 = \frac{\frac{1 - C_L / Q_D}{1 - C_L / Q_B}}{A (1 - Z)}$$

ここで、 $Q_B$ は血流量(m1/分)、 $Q_D$ は透析液流量(m1/分)、Aは膜面積( $cm^2$ )、Zは $Q_B/Q_D$ 、そして $C_L$ はクリアランスである。そして、クリアランスは、血流量のうち溶質の濃度が0になったときの流量を意味し、下記式により求められる。

$$C_{L} = \frac{C_{Bi} \times Q_{Bi} - C_{Bo} \times Q_{Bo}}{C_{Bi}}$$

ここで、 $C_{B1}$ は血液流入側の溶質濃度、 $Q_{B1}$ は血液流入側の流量、 $C_{Bo}$ は血液流出側の溶質濃度、そして $Q_{Bo}$ は血液流出側の流量である。

本発明に有用な、上記の如き中空糸は、溶融紡糸、湿式紡糸、半乾半湿紡糸等の公知の方法のいずれによって も製造することができる。例えば、溶融紡糸法の場合に は、添加剤を含有するセルロースアセテート重合体の加 熱溶融液を紡糸原液として用い、これを紡糸口金から吐 出し、冷却することにより固化せしめて中空糸を成形した後、セルロースアセテート重合体を溶解せず、添加剤を溶解し得る溶媒により、例えば中空糸中の添加剤の少なくとも一部を抽出除去することによって、選択透過性を有するセルロースアセテート中空糸を得ることができる。

従って、本発明の中空糸状血液浄化膜は、例えば、次のような方法により製造することができる。すなわち、セルロースアセテート重合体100重量部に対し、セルロースアセテート重合体に対して熱可塑化作用を有し、溶解パラメーターが10未満である水溶性多価アルコールの少なくとも1種(X重量部)と、溶解パラメーターが14を超える、少なくとも一残基がグリセリンからなる水溶性ポリエーテルの少なくとも1種(Y重量部)と、および溶解パラメーターが10~14の範囲にある水溶性多価アルコールの少なくとも1種(Z重量部)とを、それぞれ下記式(i)~(iii)

$$120 \le X + Y + Z \le 250$$
 ... (i)

$$3 \le Z \le 50$$
 ... (iii)

の範囲で含む混合物を、中空糸状に溶融紡糸し、次いで得られた中空糸を加温された水性媒体により抽出処理し、さらに水溶性でかつ無害であり、溶解パラメーターが14を越える、少なくとも一残基がグリセリンからなるポリエーテルもしくは多価アルコールの少なくとも1種を付着させるのである。

セルロースアセテート重合体に対して熱可塑化作用を 有し、溶解パラメーターが10未満である水溶性多価アル コールとしては、例えば、分子量200以上のポリエチレ ングリコール、ポリプロピレングリコール等の水溶性多 価アルコールが挙げられ、特に好ましくは高温での溶融 紡糸を安定して行うためにも200以上の分子量を有する ポリエチレングリコールが挙げられる。かかる多価アル コールは、セルロースアセテート重合体の可塑剤とて作 用するものである。

溶解パラメーターが14を越え、少なくとも一残基がグリセリンからなるポリエーテルの具体例としては、グリセリンの水酸基とエチレングリコール、プロピレングリコール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコールまたはエチレングリコールとプロピレングリコールの共重合体の水酸基との脱水反応によって得られる次式

#### 20である)

で表されるポリエーテル、および重合度が2~20のグリセリンの重合体であるポリエーテルならびにそれらの混合物がある。特に有用なポリテルの具体例としては、ジグリセリン、グリセリンおよびそれらの混合物がある。かかるポリエーテルは、セルロースアセテート重合体との相溶性が低いことによるミクロ相分離効果を有し、従って起孔剤として作用する。このポリエーテルの分子量は、上記に規定した範囲内にあるのが好ましく、それを超える分子量では多価アルコールの可塑化作用が阻害され、製糸性を損なうことがある。

さらに、溶解パラメーターが10~14の水溶性多価アルコールとしては水溶性の2価アルコールが好ましく、その具体例としては1,4ープタンジオール、1,5ーペンタンジオール、トリエチレングリコール等の、炭素数が4~6の脂肪族のグリコール類が挙げられる。なかでも、ブタンジオールが特に好ましい。この水溶性多価アルコールは、前記可塑剤中での前記ポリエーテルの分散性を向上させるための分散剤として作用する。

上記の方法において、セルロースアセテート重合体10 0重量部に対する各添加成分の量X,YおよびZ (重量部) は、下記式 (i-1)  $\sim$  (iii-1) の範囲にあるのが 好ましい。

$$160 \le X + Y + Z \le 240$$
 ...  $(i-1)$ 
 $10 \le Y \le 80$ 
 ...  $(ii-1)$ 
 $3 \le Z \le 35$ 
 ...  $(ii-1)$ 

このような混合割合をもつ混合物を用いれば、中空繊維を得るための公知の溶融紡糸方法により、所望の形状を有する、真円性の良好な中空繊維を安定して長時間紡糸することができる。

上記本発明の方法において、ポリエーテルの量が10重量部未満 (Y<10) であると、混合物の溶融粘度の温度に対する依存性が著しく大きくなり、わずかの温度差により溶融粘度が大きく変化することから、安定して紡糸することは困難になる。また、この量が100重量部以上(Y>100) であると、多価アルコールのもつ可塑性が弱められ、紡糸時に断糸が発生し易く、また多価アルコールとポリエーテルが繊維壁に分離析出しやすく、抽出処理後の繊維の溶質に対する分画特性を損いやすい。

このセルロースアセテート重合体、溶解パラメーターが10未満の多価アルコール、溶解度パラメーターが14を越えるポリエーテルおよび溶解パラメーターが10~14の多価アルコールからなる混合物を紡糸することにより、所望の除水性能および物質透過性を有する中空繊維を得ることが可能となるが、これらの性能はこれらの各成分の組成と、この組成に基く中空糸膜の性質に負うところが大きい。

混合物中に占めるポリエーテルの量が少ない場合、セ ルロースアセテート重合体に対する多価アルコールのも つ親和性が強いため、セルロースアセテート重合体の分 子レベルでみてほぼ均一な組成の混合物となる。従っ て、溶融紡糸後抽出処理をしても所望の透過性を有する 中空糸膜を得ることはできない。

また、分散剤としての多価アルコールすなわち溶解パ ラメーター10~14の多価アルコールの量が3重量部未満 (2く3)ではポリエーテルのドープ中での分散が悪 く、均一なミクロ相分離構造が得られず、大孔径の孔が 形成されやすく、逆にこの量が50重量部を越える(Z> 50) と中空糸の内面の荒れが生じやすく、残血が多く生 じるようになる。

なお、この明細書にいう溶解パラメーターは、Hildeb randにより提唱されたもので、凝集エネルギー密度から 求められるものである (J. Hildebrand & R. L. Scott, Th e Solubility of Non Electrolytes, pp. 94, 121, 425 (19 48) 参照)。

容融紡糸により得られた中空糸は、次いで、加温され た水性媒体による抽出処理に付され、これにより各添加 成分(可塑剤、起孔剤および分散剤)が抽出除去され る。この抽出処理は、70~88℃の温水を用いて行うのが 好ましい。70℃未満では十分な性能が得られず、88℃を 越えると中空糸の内面の平滑性が悪くなり、残血等の問 題が生じてくる場合がある。

次に、この中空糸に、グリセリン等の水溶性でかつ無 害であり、溶解パラメーターが14を越える多価アルコー ル類もしくは少なくとも一残基がグリセリンからなるポ リエーテル類から選ばれる少なくとも1種を付着させ る。これらは、セルロースアセテート重合体100重量部 に対し90~150重量部の量で付与されるのが好ましい。9 0重量部未満では、孔の安定保持性を欠き、そのために 性能が低くなりやすい。一方、150重量部を越えると、 血液浄化器のモジュール成型時に管板部にリークが発生 しやすくなる。

以下に実施例を挙げて本発明をさらに説明する。ただ し、本発明は、これらの実施例により何ら限定されるも のではない。なお、例中、「部」は重量部である。

#### 実施例1

平均重合度260および酢化度54%のセルロースジアセ テート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコー ル (溶解パラメーター8.6) 76%、ジグリセリン (溶解 パラメーター15) 17%および1,4-プタンジオール(溶 解パラメーター13) 7%の重量割合で混合した添加剤を 210部加えて混合した。この混合物を180~200℃で溶融 し、中空糸用の二重円環状スリットを有する口金を用 い、中空部に窒素ガスを入れ、紡糸した。

次いで、84℃の熱水により添加剤を抽出し、さらにこ の中空糸に対しグリセリン (溶解パラメーター17.2)を 120PHR (重合体100部当たり120部) の量で付与した後乾 燥し、中空糸を束状に集束し、膜面積が約1.5m2の血液 浄化器を組み立てた。中空糸の内径は197μm、膜厚は1 3.0 μ m であった。

なお、この際、中空糸の内表面および繊維軸方向に直 角の割断面(以下単に「割断面」という)を高分解能SE M(S-900型、日立製作所製)を用いて観察した。それ らの写真を図1~図5に示す。

得られた中空糸の内表面は実質上フラットであり、セ ルロースジアセテートのポリマー粒子の並び方は実質上 無方向性を示しており(図1参照)、中空糸の割断面に おいては最内部および最外部の双方に約50nmの厚さの薄 い緻密層があり、最内部から最外部にわたる中間部分は 実質上均質なポーラス構造を有していた(図2~図5参

この血液浄化器の性能を表1に示す。

ここで、血漿アルプミンの透過阻止率は、人血漿(日 本生物材料センター経由で和光純薬(株)より入手)を 用いて、下記式より求めた。なお、この時の人血漿の循 環量は200m1/分であり、濾液も元液に戻し、元液の温度 を37℃とし、濾液量はスタート時に約10ml/分に差圧を セットして2時間の循環後に、ECUM法(透析液を使用せ ず、限外濾過のみで測定)で実施した。

# 濾液中のアルブミン濃度 透過阻止率=· また、in-vivoでのβ<sub>2</sub>-MGのふるい保留は、中のアルブミン濃度

# 滤液中のBューMG濃度

ふるい係数(SC)= -により求めた。なお、かかるβ2-MGのよう。海仏器へ入る前のの中は魔人が大きでとれる時には明経過 臨床透析試験において血液流量を200m1/分とし、透析開 始後1時間でECUM法により測定を行った。

また、ここで用いる限外濾過係数(UFR)は単位圧力 (mmHg) で単位時間 (1時間) に得られる単位面積 (m²) 当たりの除水流量 (ml/m²・mmHg・Hr) をいい、i 後に実測したものであり、in-vitroのUFRは蒸留水を用 いて測定したものである。

残血性は、臨床透析試験終了時に返血操作を行った後 の血液浄化器の中空糸部の残血を目視により評価した。

# 表1

| UFR      |         | 血漿アルブミン              | β <sub>2</sub> - <b>M</b> の<br>ふるい係数 | 残血性       |           |
|----------|---------|----------------------|--------------------------------------|-----------|-----------|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/<br>in-vitro | の透過阻止率                               | (in-vivo) | (in-vivo) |
| 34       | . 17    | 0.5                  | 95%                                  | 0. 48     | 良好        |

#### 実施例2

平均重合度260および酢化度54%のセルロースジアセテート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコール75%、ジグリセリン20%および1,4ープタンジオール5%の重量割合で混合した添加剤を200部加え、180~215℃のエクストルーダーで混合し、溶融させ、これを中空糸用の二重円環状スリットを有する口金を用いて、中空部に窒素ガスを入れながら吐出させ、紡糸した。

次いで、84℃の熱水により添加剤を抽出し、さらにこの中空糸にグリセリンを約120PHRの量で付与し、乾燥後

中空糸を集束し、膜面積が約1.5m<sup>2</sup>の血液浄化器を組み立てた。中空糸の内径は約200μmであり、膜厚は13.5 μmであった。

得られた中空糸の内表面および割断面は、実施例1で示した写真で見られるのとほぼ同じように内表面がフラットであり、かつ割断面が最内部および最外部に約50mmの厚さの薄い緻密層を有し、それらの間では実質的に均一なポーラスな状態を示していた。

この血液浄化器の性能を表2に示す。

# 表2

| UFR      |         |                      | 血漿アルプミン | B2 -MGO   | 残血性       |
|----------|---------|----------------------|---------|-----------|-----------|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/<br>in-vitro | の透過阻止率  | (in-vivo) | (in-vivo) |
| 40       | 19      | 0. 48                | 94, 5%  | 0, 45     | 良好        |

#### 実施例3

平均重合度260および酢化度54%のセルロースジアセテート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコール73%、ジグリセリン5%、グリセリン15%および1,4ーブタンジオール7%の重量割合で混合した添加剤を208部加え、温度180~215℃のエクストルーダーで混合し、溶融させ、これを中空糸用の二重円環状スリットを有する口金を用いて、中空部に窒素ガスを入れなが6吐

出させ、紡糸した。

次いで、84℃の熱水により添加剤を抽出し、さらにこの中空糸にグリセリンを約130PHRの量で付与し、乾燥後中空糸を集束し、膜面積が約1.5 $\text{m}^2$ の血液浄化器を組み立てた。中空糸の内径は195 $\mu$  mであり、膜厚は13.5 $\mu$  mであった。

この血液浄化器の性能を表3に示す。

# 表3

| UFR      |         |                      | 血漿アル  | β₂-MGの<br>ふるい係数 | K。<br>(ウレア) | 残血性       |  |
|----------|---------|----------------------|-------|-----------------|-------------|-----------|--|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/<br>in-vitro | 透過阻止率 | (in-vivo)       | (in-vitro)  | (in-vivo) |  |
| 42       | 19      | 0. 45                | 96.5% | 0, 47           | 0.052(cm/分) | 良好        |  |

## 実施例4

平均重合度260および酢化度55.2%のセルロースジアセテート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコール72%、ジグリセリン5%、グリセリン13%および1,4-ブタンジオール10%の重量割合で混合した添加剤を2

08部加え、180~215℃のエクストルーダーで混合し、溶融させ、これを中空糸用の二重円環状スリットを有する口金を用いて、中空部に窒素ガスを入れながら吐出させ、紡糸した。

次いで、84℃の熱水により添加剤を抽出し、さらにこ

の中空糸にグリセリンを約130PHRの量で付与し、乾燥後中空糸を集束し、膜面積が約1.5m<sup>2</sup>の血液浄化器を組み立てた。中空糸の内径は198μmであり、膜厚は13.5μ

#### mであった。

この血液浄化器の性能を表4に示す。

# 表4

| UFR      |         |                      | 血漿アルブミンの | β。−Mの<br>ふるい係数 | K。<br>(ウレア) | 残血性       |
|----------|---------|----------------------|----------|----------------|-------------|-----------|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/<br>in-vitro |          | (in-vivo)      | (in-vitro)  | (in-vivo) |
| 43, 6    | 19      | 0.44                 | 95.5%    | 0, 49          | 0.056(cm/分) | 良好        |

#### 実施例5

平均重合度170および酢化度54.8%のセルロースジアセテート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコール78%、ジグリセリン13%および1,4ーブタンジオール9%の重量割合で混合した添加剤を160部加え、実施例1と同様の操作で紡糸を行い、中空糸を得た。

さらに、この中空糸を80℃の温水で処理して添加剤を抽出し、グリセリンを95PHRの量で付与した。次いで、この中空糸を約11500本集束し、膜面積が約1.5m²の血液浄化器を組み立てた。

この血液浄化器の性能を表5に示す。

# 表 5

| UFR      |         |                  | 残血性       |
|----------|---------|------------------|-----------|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/in-vitro | (in-vivo) |
| 12.0     | 10.0    | 0.83             | 良好        |

#### 比較例1

平均重合度260および酢化度54%のセルロースジアセテート100部に対し、分子量400のポリエチレングリコール50%、ジグリセリン25%および1,4ープタンジオール25%の重量割合で混合した添加剤を210部加え、実施例1と同様の操作で紡糸を行い、次いで90℃の熱水で添加剤を抽出し、グリセリンを付与し、乾燥し、集束し、膜面積が約1.5m²の血液浄化器を組み立てた。グリセリンの付着量は145PHRであった。中空糸の内径は205μmであり、膜厚は12.5μmであった。

次に、実施例1と同様に、高分解能SEMで内表面および割断面を観察した。内表面は繊維軸方向に凹凸の大きなすじを有しており(図6参照)、また割断面(図7参照)からみると、細孔系はかなりバラツキがあった。inーvivoでの評価では、残血性が非常に悪かった。

この血液浄化器の性能を表6に示す。

in-vivo/in-vitroのUFRの比は非常に小さく、in-vivoでは目詰りを生じることを示しており、また血漿アルプミンの透過阻止率も低く、目的の膜が得られていないことがわかる。

# 表6

| UFR      |         |                      | 血漿アルプミン | β <sub>2</sub> -MGO<br>C 31 VER | 残血性       |
|----------|---------|----------------------|---------|---------------------------------|-----------|
| in-vitro | in-vivo | in-vivo/<br>in-vitro | の透過阻止率  | (in-vivo)                       | (in-vivo) |
| 67       | 17      | 0.25                 | 88%     | 0.5                             | 不良        |

#### 比較例2

平均重合度170および酢化度54.8%のセルロースジアセテート100部に対して、分子量400のポリエチレングリコールを87.5%とジグリセリンを12.5%の重量割合で混合した添加剤を150部加えて混合し、実施例1と同様の

操作で紡糸を行い、中空糸を得た。さらにこの中空糸を70℃の温水で処理して添加剤を抽出し、グリセリンを付与した。このときのグリセリンの付着量は89PHRであった。

この中空糸を東状に集束し、膜面積が約1.5m2の血液

## 浄化器を組み立てた。

実施例 1 と同様に、高分解能SEMで割断面を観察した(図 8 参照)ところ、ポリマーが密に凝集しすぎており、適度にポーラスな状態とはなっていなかった。また、この膜についての  $\beta_2$  - MGのふるい係数の実測値は 0.15 と非常に小さく、目標性能が得られないことがわか

# る。

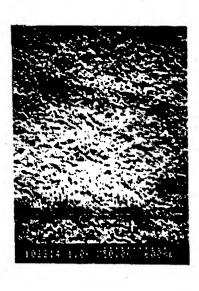
# 産業上の利用分野

本発明は、血液浄化操作における分離性能の経時変化 が少なく、優れた分離特性を有するセルロースアセテー ト系の中空糸状血液浄化膜を提供するものであり、医療 産業に有利に利用することができる。

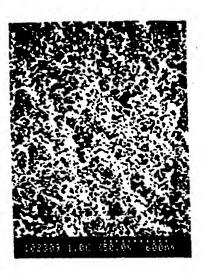
【第1図】

【第2図】

【第3図】



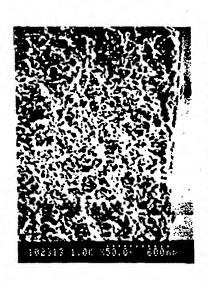




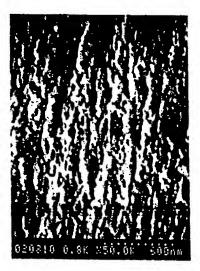
【第4図】

【第5図】

【第6図】











## フロントページの続き

(56) 参考文献 特開 平 3 - 33208 (JP, A)

特開 平2-268767 (JP, A)

特開 昭64-8976 (JP, A)

特開 昭62-42705 (JP, A)

特開 昭59-199807 (JP, A)

特開 昭59-49806 (JP, A)

(58)調査した分野(Int. Cl. <sup>7</sup>, DB名) B01D 67/00 - 71/82

510

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

| Defects in the images include but are not limited to the items checked: |  |
|---|--|
| ☐ BLACK BORDERS   |  |
| ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES                                 |  |
| FADED TEXT OR DRAWING   |  |
| BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING                                    |  |
| ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES   |  |
| ☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS                                  |  |
| ☐ GRAY SCALE DOCUMENTS  |  |
| ☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT                                   |  |
| REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY                   |  |
| Потить  |  |

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.